(19) 日本国特許庁 (JP)

(i2) 公開、特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平11-333000

(43)公開日 平成11年(1999)12月7日

(51) Int.Cl.⁶

識別配号

FΙ

A61N 1/05

A61N 1/05

審査請求 未請求 請求項の数9 OL (全 8 頁)

(21)出願番号

特願平10-146279

(22)出願日

平成10年(1998) 5月27日

(71)出顧人 592132741

株式会社カージオペーシングリサーチ・ラ

ポラトリー

神奈川県足柄上郡中井町井ノ口1500番地

(72)発明者 坪井 文則

神奈川県足柄上郡中井町井ノ口1500番地 株式会社カージオペーシングリサーチ・ラ

ポラトリー内

(72)発明者 白川 勝啓

神奈川県足柄上郡中井町井ノ口1500番地 株式会社カージオペーシングリサーチ・ラ

ポラトリー内

(74)代理人 弁理士 大塚 康徳 (外1名)

最終頁に続く

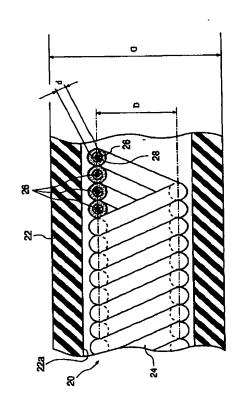
(54) 【発明の名称】 生体植設用電極リード

(57)【要約】

【課題】生体内で引き起こされる繰り返し屈曲、ないしは非常に曲率が小さい屈曲に対する耐久性を高め、かつまたリードボディが生体に及ぼす機械的なストレスを軽減する。

【解決手段】 生体植設用電極リードのリードボディ20を、絶縁コーティング層28が施された外径寸法

(d) の導体ワイヤ26を、コイル中心径寸法(D)のヘリカル状に巻いた導体コイル24と、電気絶縁材料のシース22とから構成するとともに、リードボディ20の外径寸法Gを2ミリメートル以下に設定し、シース22の硬度がショア硬度が80A以下の柔軟な材料から構成し、かつ導体コイル24のパネ指数(D/d)を7.8以上に設定する。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 生体植え込み装置と、所定部位に植設さ れることで電気刺激を生体に伝えるか生体からの電気信 号を感知するための電極との間で電気信号を伝達するた めに、前記生体植え込み用装置と機械的及び電気的に接 続する接続手段をリードボディの近位端に有し、前記リ ードボディの遠位端に少なくとも1つの前記電極を有し た生体植設用電極リードであって、

1

前記リードボディを、

絶縁コーティング層が施された外径寸法(d)の導体ワ 10 イヤを、コイル中心径寸法(D)のヘリカル状に巻いた 導体コイルと、

前記導体コイルの外周面を被覆する生体適合性の電気絶 縁材料のシースとから構成するとともに、

前記リードボディの外径寸法を2ミリメートル以下に設 定し、前記シースの前記電気絶縁材料をその硬度がショ ア硬度が80Aより小さい柔軟な材料から構成し、かつ 前記導体コイルのパネ指数 (D/d) を7.8より大き い値に設定することを特徴とする生体植設用電極リー ۴.

【請求項2】 前記導体コイルは、前記導体ワイヤの複 数分を同一の前記コイル中心径寸法(D)で巻いた多条 巻きから形成されることを特徴とする請求項1に記載の 生体植設用電極リード。

【請求項3】 前記導体ワイヤの内の1本が1つの前記 電気信号を伝導するとともに、残りの前記導体ワイヤが 他の電気信号を伝達するように前記電極を複数分設ける ことを特徴とする請求項2に記載の生体植設用電極リー ۴.

【請求項4】 前記電気信号の1つを伝達するために、 複数本の前記導体ワイヤを設けることを特徴とする請求 項1に記載の生体植設用電極リード。

【請求項5】 前記導体コイルの外周寸法と、前記シー スの内周寸法の差を50マイクロメートル以上に設定す ることを特徴とする請求項1乃至請求項3のいずれか1 項に記載の生体植設用電極リード。

【請求項6】 前記導体コイルの前記絶縁コーティング 層を、フッ素樹脂材料から形成することを特徴とする請 求項1乃至請求項3のいずれか1項に記載の生体植設用 電極リード。

【請求項7】 前記導体ワイヤは、電気抵抗率が低い第 1の金属材料と、耐食性および機械特性に優れた第2の 金属材料とを、複合構造もしくはクラッド構造にしたも のであることを特徴とする請求項1乃至請求項5のいず れか1項に記載の生体植設用電極リード。

【請求項8】 前記第1の金属材料としてその電気抵抗 率が、室温 2 0 ℃で 5. 0 µ Ω·c m以下のものを用い ることを特徴とする請求項6に記載の生体植設用電極リ ード。

【請求項9】

徴とする請求項7に記載の生体植設用電極リード。 【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、生体植設用電極リ ードに係り、一般に心臓ペースメーカや植え込み型除細 動装置と共に使用するときに電極リードのリードボディ の生体内での繰り返し耐久性を向上し、かつ柔軟な特性 を有するためリードボディが生体に与える機械的ストレ スを軽減することができる生体内植え込み用の生体植設 用電極リードに関するものである。

[0002]

【従来の技術】従来より、心臓ペースメーカや植え込み 型除細動装置と共に使用される多くの種類の植え込み可 能な電極リードが知られている。一般に、電極リード は、心臓に電気的刺激を与え、もしくは心臓の電気的興 奮を感知するための少なくとも一つの電極と、心臓ペー スメーカまたは植え込み型除細動装置に電気的接続を成 すための電気コネクタ、および電極と電気コネクタの間 に設けられ、電極と心臓ペースメーカまたは植え込み型 除細動装置の間で電気信号を伝えるための電気導体およ び生体適合性の電気絶縁被覆からなるリードボディとか ら構成され生体植設用電極リードとして用いられる。

【0003】経静脈に使用される生体植設用電極リード においては、電極と一部のリードボディが心臓および静 脈内に挿入され、静脈外のリードボディと電気コネクタ は心臓ペースメーカまたは植え込み型除細動装置の接続 用ハウジングに延ばされて接続されている。

【0004】現在、双極タイプの生体植設用電極リード のリードボディにおいては、中心径が異なる2種類の導 30 体コイルと、それぞれの導体コイル間に位置する絶縁シ ースと、リードボディの最も外周に位置するシースから 構成される同軸構造が主流となっている。

【0005】このほかのリード構造としては、絶縁コー ティングが施された導体ワイヤが同一の中心径寸法で巻 かれた絶縁平行巻きコイルの外側にシースを被せた構造

【0006】一般に生体植設用電極リードに用いられる 導体コイルは、導体ワイヤがヘリカル状に巻かれた構造 のため、リードボディが変形したときに、導体ワイヤの 内部応力を軽減する効果を有しており、この内部応力軽 減効果は、導体コイルの中心径寸法をD、導体ワイヤの 外径をdとして、Dとdが一定であるとき、パネ指数 (D/d) が大きいほど顕著となることが知られてい る。

[0007]

【発明が解決しようとする課題】一方、穿刺法により挿 入された生体植設用電極リードは、鎖骨下静脈を経由し 心腔内に至るが、鎖骨と第一肋骨との間で繰り返し圧搾 を受けることに起因するリード破損が臨床において問題 前記第1の金属材料は銀であることを特 50 となっている。そこで、電極リードが損傷を受けにくい 適切な部位からの穿刺を行うなどの植込み術的な見地からの改善も試みられている。しかしながら、外径寸法が大きい電極リードにおいては、鎖骨と第一肋骨との間で受ける負荷が大きくなるばかりでなく、電極リードの血管挿入に困難を来すことや、心室に複数本のリードを挿入する場合には、三尖弁閉鎖不全を引き起こす虞も指摘されている。

【0008】そこで、電極リードの外径寸法を小さくするように改良がなされているが、従来の同軸構造においては、構造的にリードの外径をより小さくすることは困 10 難となる。特にシース材としてシリコーンを用いた場合には、シリコーンはポリウレタンと比較して一般的に引き裂き強度等の機械的特性が劣るため、シースの肉厚を大きく設定する必要があり、電極リード径が大きくなってしまう。またリードボディに伝導する刺激もしくは感知する信号の数を増す場合には、リードボディの外径方向に導体コイルを増設する必要があり、電極リードの外径が大きくなってしまう。

【0009】また、双極電極リードにおいては、リードボディが圧搾負荷を受けたときに、2つの導体コイルの 20間に位置する絶縁シースが損傷し、インシュレーションフェイラー(電気絶縁不良)を引き起こすこともあり、臨床的に問題となる。

【0010】一方で、電気絶縁コーティング層が施された導体ワイヤを同一の中心径で巻かれた平行巻き導体コイルの外側に、シースを被せた構造によれば、リードボディに伝導する刺激もしくは感知する信号の数を増す場合において、リード外径を大きくすることなく、条数を増やすことにより簡単に実現でき、有利となる。

【0011】しかし、このように条数を増やすようにし 30 た電極リードにおいても、比較的硬度が高いポリウレタン材料(ショア硬度55D)等をシース材に用いた場合には、繰り返し屈曲、ないしは非常に曲率が小さい屈曲によりシースの永久変形や座屈が引き起こされてしまい、導体コイルに過大な負荷が作用し、断線に至る虞れがある。また、絶縁コーティング層の厚みの分だけ導体コイルのピッチが拡大するため、屈曲耐久性の低下を招くことがあり、一つの電気信号を伝導するために割り当てられる導体ワイヤの本数を最小限にすることや、導体コイルの中心径を大きくすることで対応することが考え 40 られてきた。

【0012】しかしながら、これらの対策は、断線に対するフェイルセーフの面と、電極リードの外径寸法をより小さくする両面からは、何ら有益でなく改善が望まれていた。

【0013】したがって、本発明は、上述した問題点に 【0021】また、f 鑑みなされたものであり、鎖骨下における圧搾力や、生 抵抗率が、室温20℃体内で引き起こされる繰り返し屈曲、ないしは非常に曲 用いることを特徴とし率が小さい屈曲に対する耐久性を高め、かつまたリード 【0022】そして、ボディが柔軟な特性を有することから、リードボディが 50 とを特徴としている。

生体に及ぼす機械的なストレスを軽減することが可能となる生体植設用電極リードの提供を目的としている。 【0014】

【課題を解決するための手段】上述した課題を解決し、 目的を達成するために、本発明は、屈曲耐久性に優れた 細径リードに関し、その導体コイルとシースの好ましい 機械的特性の組合せを提供するものである。即ち、本発 明に関わる生体植設用電極リードは、生体植え込み装置 と、所定部位に植設されることで電気刺激を生体に伝え るか生体からの電気信号を感知するための電極との間で 電気信号を伝導するために、前記生体植え込み用装置と 機械的及び電気的に接続する接続手段をリードボディの 近位端に有し、前記リードボディの遠位端に少なくとも 1つの前記電極を有した生体植設用電極リードであっ て、前記リードボディを、絶縁コーティング層が施され た外径寸法(d)の導体ワイヤを、コイル中心径寸法 (D) のヘリカル状に巻いた導体コイルと、前記導体コ イルの外周面を被覆する生体適合性の電気絶縁材料のシ ースとから構成するとともに、前記リードボディの外径 寸法を2ミリメートル以下に設定し、前記シースの前記 電気絶縁材料をその硬度がショア硬度が80Aより小さ い柔軟な材料から構成し、かつ前記導体コイルのパネ指 数(D/d)を7.8より大きい値に設定することを特 徴としている。

【0015】また、前記導体コイルは、前記導体ワイヤの複数分を同一の前記コイル中心径寸法(D)で巻いた 多条巻きから形成されることを特徴としている。

【0016】また、前記導体ワイヤの内の1本が1つの前記電気信号を伝導するとともに、残りの前記導体ワイヤが他の電気信号を伝達するように前記電極を複数分設けることを特徴としている。

【0017】また、電気信号の1つを伝達するために、 複数本の前記導体ワイヤを設けることで、仮に1本の導 体ワイヤが断線した場合でも残りの導体ワイヤにより電 気信号を伝達することを特徴としている。

【0018】また、前記導体コイルの前記絶縁コーティング層を、フッ素樹脂材料から形成することを特徴としている。

【0019】また、前記導体コイルの外周寸法と、前記シースの内周寸法の差を50マイクロメートル以上に設定することを特徴としている。

【0020】また、前記導体ワイヤは、電気抵抗率が低い第1の金属材料と、耐食性および機械特性に優れた第2の金属材料とを、複合構造もしくはクラッド構造にしたものであることを特徴としている。

【0021】また、前記第1の金属材料としてその電気抵抗率が、室温20℃で $5.0\mu\Omega$ ·c m以下のものを用いることを特徴としている。

【0022】そして、前記第1の金属材料は銀であることを特徴としている。

0

10

[0023]

【作用】上記の構成を採用することにより、鎖骨下にお ける圧搾力や、生体内で引き起こされる繰り返し屈曲、 ないしは非常に小さい曲率の屈曲に対する耐久性を高め るとともに、リードボディが柔軟な特性を有することか ら、リードボディが生体に及ぼす機械的なストレスを軽 減するようになる。

[0024]

【発明の実施の形態】以下、本発明の一実施の形態を図 面を参照して具体的に説明する。

【0025】図1はペースメーカおよび生体植設用電極 リードの全体を示した外観図である。本図において、生 体植設用電極リード21は、遠位端に生体内電極部50 と外周面に生体内電極部52を設けるとともに、近位端 にコネクタ部30を備えており、所定の長さの可撓性を 備えるリードボディ20から構成されている。このコネ クタ部30は心臓ペースメーカ10や植え込み型除細動 装置(不図示)のコネクタキャピティ12に機械的、電気 的に着脱自在に接続される。この機械的、電気的接続の ために電気絶縁及びシール構造が図示のように構成され 20 ているが、その詳しい構造についての説明は省略する。 また、生体内電極50の近傍には、生体内電極50を心 内膜に固定するために心腔内の肉柱や腱索に引っ掛かる ようにして不動状態にするための形状部(図示)を有す る心内膜固定部60が設けられている。

【0026】また、静脈挿入部近傍にて生体組織と固定 する際に、リードボディ20を保護するためのスリーブ 40がリードボディ20の長手方向に沿って可動となる ようリードボディ20の外周に取り付けられている。そ して、リードボディ20と生体組織との固定はスリーブ 20の外周をリードボディ20とともに縫合することに より達成される。

【0027】続いて、図1のA-A線矢視断面図である 図2を参照してリードボディ20について説明すると、 生体植設用電極リード21は鎖骨と第一肋骨との間で繰 り返し受ける圧搾力を軽減するために、リードボディ2 0の外径寸法Gは2ミリメートル以下であることが好ま しい。また、リードボディ20の電気導体コイル24の 構造は、細径化を実現するために有利な構造である絶縁 多条巻き構造が好ましいが、無論単巻き構造でも良い。 また、一般に生体植設用電極リード21の全長は400 ミリメートルから600ミリメートルの範囲であるた め、導体コイル24を成形した後にシース22を被せる 工程が採用されるが、この工程の際に、導体コイル24 とシース22の間に永久成形歪みが残留する場合があ る。永久成形歪みの残留を軽減するためには、導体コイ ル24の外周面寸法と、シース22の内径部22aの寸 法差を50マイクロメートル(0.05mm)以上にす ることが好ましい。このように、導体コイル24の外周 面寸法と、シース22の内径部22aとの差(クリアラ 50 からなる上記のDFTワイヤを用いている。

ンス)を50マイクロメートルより大きくすることによ り、リードボディ20が屈曲負荷を受けた際に、シース 22と導体コイル24の間で互いに作用する力を軽減す ることが可能となる結果、リードボディ20の屈曲寿命 を延長することが可能となる。

【0028】さらに、電気導体コイル24を構成する導 体ワイヤ26は、絶縁コーティング層28が施されてい るため、リードボディ20が繰り返し屈曲負荷を受けた ときに、シース20と電気導体コイル24の絶縁コーテ ィング層28との間における摺動抵抗が大きくなるが、 上記のようなクリアランスを設けることで摺動抵抗を軽 減できるようになるのでリードボディ20の屈曲寿命を 延長することが可能となる。

【0029】ここで、図3の導体ワイヤ26の横断面図 において、導体ワイヤ26はステンレス、コパルト基合 金などの耐食性および機械特性に優れた第2の金属材料 26 bと、銀、銅などの電気抵抗率が低い第1の金属材 料26aから構成される複合構造を用いることにより、 ペーシングエネルギの省力化を図ることが可能である。 上記の第1の金属材料26aの電気抵抗率は室温20度 $Cで5.0\mu\Omega \cdot cm以下であることが好ましく、特に$ 電気抵抗率が室温20度Cで1.59μΩ・cmである 銀を用いることが好ましい。このような導体ワイヤ26 の代表例としては、図3 (a) に示すDFT (Draw n Filled Tubing) および図3 (b) に 示すDBS (Drawn Brazed Stran d)がある。DFTは、導体ウイヤ26の横断面におい て、コアが第1の金属材料26aによって構成され、残 りの外周部分が第2の金属材料26bによって構成され たものである。また上記のDBSは、導体ワイヤ26の 30 横断面においてコアおよび境界部が第1の金属材料26 aによって構成され、コアの外周に位置する区分された 要素が第2の禁則材料26bで構成されたものである。 [0030]

【実施例】以下に本発明の各実施例について図2を参照 して説明する。

【0031】 (実施例1) 実施例1 (T1) におけるリ ードボディ20の外径寸法Gは1.9ミリメートルであ る。また、シース22の材質はショア硬度70Aのシリ コーンである。

【0032】また、電気導体コイル24はフッ素樹脂か ら成る絶縁コーティング層28が施された4本の導体ワ イヤ26の多条巻きから形成される。また、電気導体コ イル24のコイル中心径寸法(D)と導体ワイヤ26の 外径寸法(d)の比であるパネ指数(D/d)は9.0 である。

【0033】また、導体ワイヤ26は第1の金属材料2 6 aの断面積が全体の25%を占めており、銀が用いら れ、また残りを第2の金属材料26bのコバルト基合金

(実施例2) 実施例2 (T2) では、上記の実施例1 (T1) において、シース22の材質をショア硬度55 Aのシリコーンに代えたものである。

(実施例3) 実施例3 (T3) では、上記の実施例1 (T1) において、電気導体コイル24のパネ指数を10.0に変えたものである。

(比較例1) 比較例(S1) では、上記の実施例1(T1) における電気導体コイル24のパネ指数を6.3に変えたものである。

(比較例2) 比較例(S2) では、上記の実施例1(T 10 1) における電気導体コイル24のパネ指数を7.8に変えたものである。

(比較例3) 比較例 (S3) では、実施例1 におけるシース22の材質をショア硬度80 Aのシリコーンに変えたものである。

(比較例4) 比較例(S4) では、実施例1におけるシース22の材質をショア硬度55Dのポリウレタンを用いている。リードボディ20の外径は1.5ミリメートルである。またフッ素樹脂から成る絶縁コーティング28が施された2本の導体ワイヤ26から構成されている。また、電気導体コイル24と導体ワイヤ26のパネ指数(D/d)は6.36である。

【0034】図5は、以上の実施例と比較例を硬度とバネ指数とで規定される図表中にプロットしたものであって、図5中のハッチング部は上記の実施例1、実施例2、実施例3が含まれている。この領域における組合せにから構成されたリードボディ20は優れた屈曲耐久性を示した。

【0035】以上の実施例と比較例の各サンプルを準備して、図4の屈曲試験機にかけることで、応力集中が発 30生しない形状を有する上下一対の固定金具70を用いて不動状態に保持し、一方を片側90°の両振りする屈曲試験を実施し、電気抵抗変化をモニターすることで図6の屈曲試験結果を得た。

【0036】図6において、屈曲回数と破断した導体コイルのワイヤ例数を示している。図6において比較例1 (S1)、比較例2 (S2)は、シース22は比較的軟らかい材料であるが、導体コイル24のパネ指数が小さいため、導体ワイヤ26のねじり応力が過大となり3列分から5列分の断線に至った。

【0037】比較例4(S4)、比較例3(S3)は、シース22が比較的硬い材料であるため、シース22の

座屈が発生し、その部分で導体コイル24に負荷が集中 したため、1列分から2列分の導体ワイヤ26の断線に 至った。

【0038】以上のように、本発明の実施形態及び実施例によれば、優れた屈曲耐久性を得ることが確認された。このために、たとえ小さい屈曲が作用した場合でも柔軟な特性を有することから、リードボディが生体に及ぼす機械的なストレスを軽減することができるようになる。

1 【0039】尚、本発明は明細書中に説明したものと実質的に同じ効果を得るために選択可能なすべての構成が含まれることは言うまでもない。

[0040]

【発明の効果】以上のように本発明によれば、鎖骨下における圧搾力や、生体内で引き起こされる繰り返し屈曲、ないしは非常に曲率が小さい屈曲に対して耐久性を高め、さらにはリードボディが柔軟な特性を有することから、リードボディが生体に及ぼす機械的なストレスを軽減することが可能となる生体植設用電極リードを提供20 することができる。

[0041]

【図面の簡単な説明】

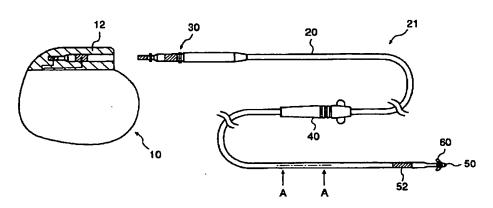
- 【図1】生体植設用電極リードの外観図である。
- 【図2】図1のA-A線矢視断面図である。
- 【図3】 導体ワイヤの断面図である。
- 【図4】屈曲試験の概念図である。
- 【図5】実施例と比較例におけるシース材の硬度と電気 導体コイルのパネ指数の関係を示す図である。
- 【図6】図4の屈曲試験結果の図表である。

10 【符号の説明】

- 10 ペースメーカ
- 12 コネクタキャピティ
- 20 リードボディ
- 21 生体植設用電極リード
- 22 シース
- 24 導体コイル
- 26 導体ワイヤ
- 28 絶縁コーティング
- 30 リードコネクタ部
- 40 40 スリーブ
 - 50、52 生体内電極
 - 60 心内膜固定部

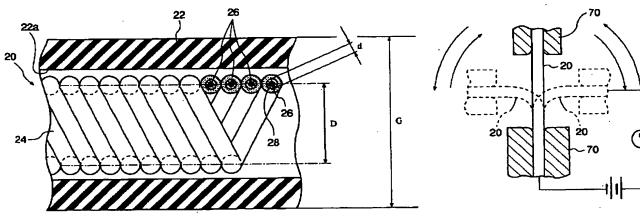
8

【図1】



【図2】

[図4]



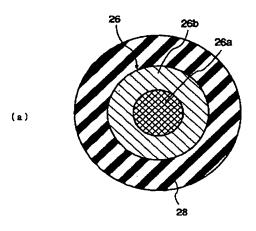
[図5]

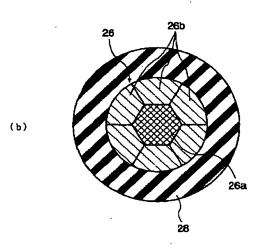
バネ指数 (D/d)

[図6]

		屈曲回数		
< 10 ⁶	10 ⁶ ~ 10 ⁷	10 ⁷ ~ 10 ⁸	> 108	
1	_	1	4	
-	_	<u>-</u>	5	
-			5	
5		-		
3	1	1	-	
_	2	1	1	
3	-	-	-	
	- - - 5	5 -	1 	

[図3]





【手続補正書】

【提出日】平成10年6月11日

【手続補正1】

【補正対象魯類名】明細書

【補正対象項目名】0034

【補正方法】変更

【補正内容】

【0034】図5は、以上の実施例と比較例を硬度とバネ指数とで規定される図表中にプロットしたものであって、図5中のハッチング部は上記の実施例1、実施例2、実施例3が含まれている。この領域における組合せから構成されたリードボディ20は優れた屈曲耐久性を示した。

【手続補正2】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0036

【補正方法】変更

【補正内容】

【0036】図6において、屈曲回数と破断した導体コイルの本数を示している。図6において比較例1(S1)、比較例2(S2)は、シース22は比較的軟らかい材料であるが、導体コイル24のパネ指数が小さいため、導体ワイヤ26のねじり応力が過大となり比較的早い時期に断線に至った。

【手続補正3】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0037

【補正方法】変更

【補正内容】

【0037】比較例4(S4)、比較例3(S3)は、シース22が比較的硬い材料であるため、シース22の 座屈が発生し、その部分で導体コイル24に負荷が集中 したため、比較的早い時期に導体ワイヤ26の断線に至った。

フロントページの続き

(72)発明者 片山 國正 神奈川県足柄上郡中井町井ノ口1500番地 株式会社カージオペーシングリサーチ・ラ ボラトリー内